### (12) NACH DEM VERTRAG ÜBER DIE INTERNATIONALE ZUSAMMENARBEIT AUF DEM GEBIET DES PATENTWESENS (PCT) VERÖFFENTLICHTE INTERNATIONALE ANMELDUNG

(19) Weltorganisation für geistiges Eigentum Internationales Büro



## 

(43) Internationales Veröffentlichungsdatum 4. Dezember 2003 (04.12.2003)

**PCT** 

(10) Internationale Veröffentlichungsnummer WO 03/101009 A1

- (51) Internationale Patentklassifikation7: H04B 7/06, 7/08
- PCT/DE03/01723 (21) Internationales Aktenzeichen:
- (22) Internationales Anmeldedatum:

27. Mai 2003 (27.05.2003)

(25) Einreichungssprache:

Deutsch

(26) Veröffentlichungssprache:

- Deutsch
- (30) Angaben zur Priorität: DE 27. Mai 2002 (27.05.2002) 102 23 564.3
- (71) Anmelder (für alle Bestimmungsstaaten mit Ausnahme von US): SIEMENS AKTIENGESELLSCHAFT [DE/DE]; Wittelsbacherplatz 2, 80333 München (DE).
- (72) Erfinder; und
- (75) Erfinder/Anmelder (nur für US): BAIER, Paul, Walter

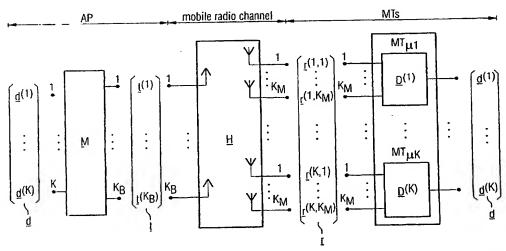
[DE/DE]; Burgunder Str. 6, 67661 Kaiserslautern (DE). JÖTTEN, Christoph, Arnold [DE/DE]; Primsstr. 17, 66687 Wadern (DE). MEURER, Michael [DE/DE]; Auf d. Bännjerrück 22, 67663 Kaiserslautern (DE). QIU, Wei [CN/DE]; K.-Schumacher-Str. 48, 67663 Kaiserslautern (DE). TRÖGER, Hendrik [DE/DE]; Gersweilerweg 41, 67657 Kaiserslautern (DE).

- SIEMENS AKTIENGE-(74) Gemeinsamer Vertreter: SELLSCHAFT; Postfach 22 16 34, 80506 München (DE).
- (81) Bestimmungsstaaten (national): AE, AG, AL, AM, AT, AU, AZ, BA, BB, BG, BR, BY, BZ, CA, CH, CN, CO, CR, CU, CZ, DK, DM, DZ, EC, EE, ES, FI, GB, GD, GE, GH, GM, HR, HU, ID, IL, IN, IS, JP, KE, KG, KP, KR, KZ, LC, LK, LR, LS, LT, LU, LV, MA, MD, MG, MK, MN, MW, MX, MZ, NI, NO, NZ, OM, PH, PL, PT, RO, RU, SC, SD,

[Fortsetzung auf der nächsten Seite]

(54) Title: METHOD FOR TRANSMITTING INFORMATION IN A MIMO READIO COMMUNICATION SYSTEM AND RA-DIO COMMUNICATION SYSTEM

(54) Bezeichnung: VERFAHREN ZUR ÜBERTRAGUNG VON INFORMATIONEN IN EINEM MIMO-FUNKKOMMUNIKA-TIONSSYSTEM UND FUNKKOMMUNIKATIONSSYSTEM



(57) Abstract: The invention relates to a method for transmitting information in a radio communication system provided with at least one transmitting station (AP) and at least two receiver stations (MT). The transmitting station (AP) and the receiver stations (MT) are connected together by means of a radio communication interface. The transmitting station (AP) comprises a transmitting antenna with K<SB>B </SB>31 antenna elements, whereby K<SB>B</SB> ≥ 1, and the receiving stations (MT) respectively comprise a transmitting antenna with K<SB>M</SB> antenna elements, whereby K<SB>M</SB> ≥ 1, and which communicate by means of a MIMO-transmission. According to the invention, the transmitting signals transmitted from the antenna elements of the transmitting antenna of the transmitting station (AP) are produced in a common process and are adapted in relation to the transmitting energy to be used during radiation. Receiving signals received by the antenna elements of the receiver antenna of the receiver stations (MT) are detected in a linear signal process.

[Fortsetzung auf der nächsten Seite]

## WO 03/101009 A1



SE, SG, SK, SL, TJ, TM, TN, TR, TT, TZ, UA, UG, US, UZ, VC, VN, YU, ZA, ZM, ZW.

(84) Bestimmungsstaaten (regional): ARIPO-Patent (GH, GM, KE, LS, MW, MZ, SD, SL, SZ, TZ, UG, ZM, ZW), eurasisches Patent (AM, AZ, BY, KG, KZ, MD, RU, TJ, TM), europäisches Patent (AT, BE, BG, CH, CY, CZ, DE, DK, EE, ES, FI, FR, GB, GR, HU, IE, IT, LU, MC, NL, PT, RO, SE, SI, SK, TR), OAPI-Patent (BF, BJ, CF, CG, CI, CM, GA, GN, GQ, GW, ML, MR, NE, SN, TD, TG).

#### Veröffentlicht:

- mit internationalem Recherchenbericht
- vor Ablauf der für Änderungen der Ansprüche geltenden Frist; Veröffentlichung wird wiederholt, falls Änderungen eintreffen

Zur Erklärung der Zweibuchstaben-Codes und der anderen Abkürzungen wird auf die Erklärungen ("Guidance Notes on Codes and Abbreviations") am Anfang jeder regulären Ausgabe der PCT-Gazette verwiesen.

(57) Zusammenfassung: Die Erfindung betrifft ein Verfahren zur Übertragung von Informationen in einem Funkkommunikationssystem mit mindestens einer Sendestation (AP) und mindestens zwei Empfangsstationen (MT), wobei die Sendestation (AP) und die Empfangsstationen (MT) über eine Funkkommunikations-Schnittstelle miteinander verbunden sind, wobei die Sendestation (AP) eine Sendeantenne mit KB Antennenelementen mit KB 31 und die Empfangsstationen (MT) jeweils eine Sendeantenne mit KM Antennenelementen mit KM 3 1 aufweisen und über eine MIMO-Übertragung kommunizieren. Erfindungsgemäß werden die von den Antennenelementen der Sendeantenne der Sendestation (AP) abgestrahlten Sendesignale in einem gemeinsamen Prozess generiert und im Hinblick auf die beim Abstrahlen aufzuwendende Sendeenergie angepasst, wobei von den Antennenelementen der Empfangsantennen der Empfangsstationen (MT) empfangenen Empfangssignale in einer linearen Signalverarbeitung detektiert werden.

BNSDUCID- >MU 0340400044 1 -

20

25

30

ALICA COLO ILLO

VERFAHREN ZUR UBERTRAGUNG VON INFORMATIONEN IN EINEM
5 MIMO-FUNKKOMMUNIKATIONSSYSTEM UND FUNKKOMMUNIKATIONSSYSTEM

Die Erfindung betrifft ein Verfahren zum Generieren eines Sendesignalvektors in einem Funk-Kommunikationssystem mit mindestens einer Sendestation und mindestens einer Empfangsstation nach dem Oberbegriff des Anspruchs 1.

Die Erfindung betrifft ferner ein mindestens eine Sendestation und mindestens zwei Empfangsstationen umfassendes Funkkommunikationssystem nach dem Oberbegriff des Anspruchs 8.

In Funk-Kommunikationssystemen werden Informationen (beispielsweise Sprache, Bildinformation, Videoinformation, SMS [Short Message Service] oder andere Daten) mit Hilfe von elektromagnetischen Wellen über eine Funkschnittstelle zwischen sendender und empfangender Station (Basisstation bzw. Teilnehmerstation) übertragen. Das Abstrahlen der elektromagnetischen Wellen erfolgt dabei mit Trägerfrequenzen, die in dem für das jeweilige System vorgesehenen Frequenzband liegen. Für das eingeführte GSM-Mobilfunksystem (Global System for Mobile Communication) werden Frequenzen bei 900, 1800 und 1900 MHz genutzt. Für zukünftige Mobilfunksysteme mit CDMA-oder TD/CDMA-Übertragungsverfahren, wie beispielsweise UMTS (Universal Mobile Telecommunication System) oder andere Systeme der 3. Generation, sind Frequenzen im Frequenzband von ca. 2000 MHz vorgesehen.

Der Zugriff von Stationen auf das gemeinsame Übertragungsmedium wird bei diesen Funk-Kommunikationssystemen durch Vielfachzugriffsverfahren (Multiple Access, MA) geregelt. Bei WO 03/101009 PCT/DE03/01723

2

diesen Vielfachzugriffen kann das Übertragungsmedium im Zeitbereich (Time Division Multiple Access, TDMA), im Frequenzbereich (Frequency Division Multiple Access, FDMA), im Codebereich (Code Division Multiple Access, CDMA) oder im Raumbereich (Space Division Multiple Access, SDMA) zwischen den Stationen aufgeteilt werden. Dabei findet häufig (zum Beispiel bei GSM [Global System for Mobile Communications], TETRA [Terestrial Trunked Radio], DECT [Digital Enhanced Cordless Telecommunication], UMTS [Universal Mobile Telecommunication System]) eine Unterteilung des Übertragungsmediums in Frequenz- und/oder Zeitkanäle entsprechend der Funkschnittstelle statt. Diese Kanäle werden allgemein als Übertragungskanäle oder Funkkanäle bezeichnet. Bei dezentral koordinierten Systemen wird anhand von Messungen über die Verwendbarkeit dieser Übertragungskanäle entschieden. Entsprechend der Funkausbreitung, das heißt abhängig von der Funkfelddämpfung, ist auch eine Wiederverwendung dieser Übertragungskanäle in einem entsprechenden räumlichen Abstand möglich.

20

25

10

15

Bei der Funkübertragung zwischen einer Sendestation und mindestens einer Empfangsstation eines Funk-Übetragungs-systems kommt es nun infolge der Frequenzselektivität der Übertragungskanäle zu Interferenzerscheinungen, die als Intersysmbolinterferenz und Vielfachzugriffsinterferenzen bekannt sind. Diese Interferenzen verzerren die Sendesignale umso stärker, je größer die Übertragungsbandbreite des Übertragungskanal ist.

Herkömmlicherweise werden die Sendesignale an der Sendestation ohne Berücksichtigung der wirksamen Funkkanäle generiert. Die dann auftretenden Interferenzerscheinungen werden in einem zweiten Schritt, zumindest näherungsweise, durch entsprechende angepasste und im allgemeinen sehr aufwendige Verfahren zum Detektieren der übertragenen Daten an den Empfangsstationen beseitigt.

Es sind Funkkommunikationssystem mit mindestens einer Sendestation (Access Point AP bzw. Basisstation) und mindestens zwei Empfangsstationen (Mobile Terminal MT) bekannt, wobei die Sendestation (AP) und die Empfangsstationen (MT) über eine Funkkommunikations-Schnittstelle miteinander verbunden sind. Dabei weisen die Sendestation eine Sendeantenne mit  $K_B$  Antennenelementen mit  $K_B \ge 1$  und die Empfangsstationen jeweils eine Sendeantenne mit  $K_M$  Antennenelementen mit  $K_M$  2 1 auf. Sie kommunizieren über eine MIMO-Übertragung (Multiple Input – Multiple Output MIMO).

Funkübertragungseinrichtungen mit zumindest einer Sendestation mit mehreren Sendeelementen und mindestens einer Empfangsstation mit mehreren Empfangsantennen werden im folgenden als MIMO-Systeme bezeichnet. Bei der Funkübertragung zwischen mindestens einer Sendestation und mindestens einer Empfangsstation eines MIMO-Systems kommt es infolge der Frequenzselektivität der Übertragungskanäle zu Interferenzerscheinungen, die als Intersymbolinterferenz und Vielfachzugriffsinterferenz bekannt sind. Zum Zwecke der Funkübertragung von mindestens einer Sendestation zu den Empfangsstationen in einem MIMO-System sind prinzipiell zwei Voraussetzungen zu erfüllen:

- 25 von der jeweiligen Sendestation sind für jede der Sendeantennen geeignete Sendesignale zu generieren und abzustrahlen, sowie
  - von jeder der Empfangsstation sind durch geeignete
     Verarbeitung der Empfangssignale aller Empfangsantennen
     die jeweils interessierenden Daten zu detektieren.

In den letzten Jahren wurden alternative Konzepte, wie zum Beispiel Joint Transmission oder Joint Predistortion untersucht, die durch Berücksichtigung der wirksamen Übertragungskanäle bereits beim Generieren der Sendesignale an der Sendestation die Interferenzerscheinungen ganz, im wesentlichen oder zumindest teilweise eliminieren.

30

5

10

 M. Meurer, P.W. Baier, T. Weber, Y. Lu, A. Papathanassiou, "Joint Transmission, an advantageous downlink concept for CDMA mobile radio system using time division duplexing", IEE Electronics Letters, Bd. 36, 2000, S. 900-901 [1] und

5

10

15

20

BNISDOCID: WO

miert.

0310100001 1 -

• P.W. Baier, M. Meurer, T. Weber, H. Tröger, "Joint Transmission (JT), an alternative rationale for the downlink of time division CDMA using multi-element transmit antennas", Proc. IEEE 7<sup>th</sup> International Symposium on Spread Spectrum Techiques & Applications (ISSSTA'2000), Parsippany/New Jersey, 2000, S. 1-5 [2] stellen zum Beispiel ein Joint Transmission (JT) Übertragungsverfahren vor, insbesondere für die Abwärtsstrecke von Mobilfunksystemen von der Basisstation zu den Teilnehmerstationen, welches das gleichzeitige Versorgen mehrerer Teilnehmer ermöglicht. Die von den Sendeantennen der Basisstation bzw. Sendestation (AP) abgestrahlten Sendesignale werden dabei in einem gemeinsamen Prozess generiert und im Hinblick auf die dabei aufzuwendende Sendeenergie opti-

In Joint-Transmission-Systemen mit mindestens einer Sendestation mit mindestens einer Sendeantenne und zumindest einer Empfangsstation mit mindestens einer Empfangsantenne wird die lineare empfängerseitige Signalverarbeitung, im folgenden Demodulation genannt, durch empfangsstations-spezifische Demodulatormatrizen beschrieben [2].

In herkömmlichen Joint-Transmission-Systemen [2] werden die teilnehmerspezifischen Demodulationsmatrizen durch feste Signaturen, z.B. CDMA-Codes bestimmt. Dieses Vorgehen ist insbesondere dadurch bestimmt, dass keine Informationen über die räumliche und zeitlichen Übertragungseigenschaften der zwischen Sendestationen und Empfangsstationen wirksamen Mobilfunkkanäle in den Entwurf der teilnehmerspezifischen Demodulationsmatrizen einfließen.

30

Ähnlich zu dem Vorgehen beim Verfahren Joint Transmission (JT), lassen sich auch beim Einsatz von Empfangsstationen mit mehreren Empfangsantennen unter Verwenden von

- Informationen über die wirksamen Funkkanale und
  - Informationen über die a priori festgelegten empfangsstationsspezifischen Verarbeitungsverfahren zum

solche Sendesignale generieren, die die auftretenden oben 10 angesprochenen Interferenzerscheinungen schon beim Senden theoretisch perfekt eliminiert.

Der Erfindung liegt daher die Aufgabe zugrunde, ein Verfahren und eine verbesserte Sendeeinrichtung aufzuzeigen, welche für die wirksamen Übertragungskanäle sowohl eine Minimierung der Sendeleistung als auch noch weitere Gütekriterien, wie zum Beispiel eine Richtcharakteristik des Sendesignals, berücksichtigen.

Diese Aufgabe wird durch ein Verfahren mit den Merkmalen nach Anspruch 1 und ein Funkkommunikationssystem mit den Merkmalen nach Anspruch 8 gelöst.

Ausgestaltungen und Weiterbildungen der Erfindung sind 25 Gegenstand der Unteransprüche.

Erfindungsgemäß werden von den Antennenelementen der Sendeantenne der Sendestation abgestrahlte Sendesignale in einem gemeinsamen Prozess generiert und im Hinblick auf die beim Abstrahlen aufzuwendende Sendeenergie angepasst, wobei von den Antennenelementen der Empfangsantennen der Empfangsstationen empfangenen Empfangssignale in einer linearen Signalverarbeitung detektiert werden.

35 Mit Vorteil können die Einzelsignale für die Antennenelementen der Sendeantenne der Sendestation mit Hilfe einer WO 03/101009 PCT/DE03/01723

6

Modulatormatrix  $\overline{M}$  vor der Abstrahlung berechnet werden.

Dabei kann insbeosndere ein Sendesignalvektor  $\overline{t}=\overline{M}\cdot\overline{d}$  durch im wesentlichen lineare Modulation mindestens eines zu übertragenden Datenvektors  $\overline{d}$  mit der Modulatormatrix  $\overline{M}$  generiert wird.

In Weiterbildung der Erfindung erfolgt bei der linearen empfängerseitigen Signalverarbeitung eine Demodulation unter Berücksichtigung der räumlichen und zeitlichen Übertragungseigenschaften der zwischen Sendestationen und Empfangsstationen.

Insbesonder kann bei der linearen empfängerseitigen Signalverarbeitung empfamgssationsspezifische Demodulatormatrizen  $\overline{D}$  eingesetzt werden.

Mit Vorteil sind jede Sendestation (AP) und jede Empfangsstation (MT) über mindestens einen durch eine Kanalmatrix  $\overline{H}$  charakterisierten Funkkanal verbunden.

Die in der Modulatormatrix  $\overline{M}$  enthaltene Systemmatrix  $\overline{B} = \overline{D} \cdot \overline{H}$  ist bevorzugt durch das Produkt aus Demodulatormatrix  $\overline{D}$  und Kanalmatrix  $\overline{H}$  gegeben.

25

30

35

20

5

Beim erfindungsgemäßen Funkkommunikationssystem, bei dem die Sendestation eine Sendeantenne mit KB Antennenelementen mit KB ≥ 1 und die Empfangsstationen jeweils eine Sendeantenne mit KM Antennenelementen mit KM ≥ 1 aufweisen, sind Mittel zum Generieren der von den Antennenelementen der Sendeantenne der Sendestation (AP) abgestrahlten Sendesignale in einem gemeinsamen Prozess und zum Anspassen im Hinblick auf die beim Abstrahlen aufzuwendende Sendeenergie, sowie Mittel zum Detektieren der von den Antennenelementen der Empfangsantennen der Empfangsstationen empfangenen Empfangssignale in einer linearen Signalverarbeitung vorgesehen.

PCT/DE03/01723

Das erfindungsgemäße Funkkommunikationssystem eignet sich insbesondere zur Durchführung eines erfindungsgemäßen Verfahrens.

5

Die Erfindung kombiniert in einem Mehrteilnehmer (Multi-User) MIMO Übertragungssystem auf einer Kombination einerseits: - das Generieren von sendestationsspezifischen Sendesignalen gemäß Joint Transmission

10 und andererseits:

- die Demodulation unter Berücksichtigung von Informationen über die räumlichen und zeitlichen Übertragungseinrichtungen der zwischen den Sendestationen und Empfangsstationen wirksamen Mobilfunkkanäle.

15

Technische Umsetzungen dieses neuartigen kombinierten Verfahrens erlauben die Vorteile beider Vorgehensweise gewinnbringend zu nutzen.

20 Es können Informationen über die räumlichen und zeitlichen Übertragungseigenschaften der zwischen Sendestationen und Empfangsstationen wirksamen Mobilfunkkanäle beim Ermitteln der empfangsstationsspezifischen Demodulation berücksichtigt werden.

25

30

Das Einbeziehen von Kanaleigenschaften bietet unter anderem folgende Vorteile:

- Reduktion der totalen Sendeenergie,
- Vermeiden von Kombinationen aus Mobilfunkkanälen und fehlangepassten Demodulationsmatrizen,
- Verbesserung der Interzell-Interferenzsituation in zellularen Joint-Transmission-Systemen,
- Reduktion der SNR-Degradation (siehe [3]),
- Steigerung der Transmission-Efficiency (siehe [3]),
- 35 Steigerung der Systemkapazität.

Näheres kann dazu beispielsweise aus

- H. Tröger, T. Weber, M. Meurer, P.W. Baier,
   "Performance Assessment of Joint Transmission (JT) MultiUser Downlink with Multi-Element Transmit Antennas",
   European Transmission on Telecommunications, ETT Vol. 12,
   No. 5, September/October 2001 [3],
  entnommen werden.
- Einzelheiten und Details der Erfindung werden nachfolgend 10 anhand von Anwendungsbeispiele näher erläutert.

Hierbei zeigen:

- Fig. 1: ein Systemmodell eines erfindungsgemäßen MIMO JT 15 Systems,
  - Fig. 2: die Struktur einer Kanalmatrix  $\overline{H}_{0}^{(k)}$  nach Gleichung (21) unten,
- 20 Fig. 3: die Struktur einer Kanalmatrix  $\underline{D}^{(k)}$  nach Gleichung (38) unten.

WO 03/101009 PCT/DE03/01723

9

Joint Transmission (JT) ist ein vielversprechendes Übertragungsverfahren für die Abwärtsstrecke [1, 2, 3], das für Mobilfunksysteme vorgeschlagen wird, die das hybride Vielfachzugriffsverfahren TDMA/CDMA benutzen. Bei JT werden die Übertragungssignale vorteilhafterweise gemeinsam für alle Empfangsstationen MT erzeugt. JT setzt auf vorbestimmten Demodulatoren auf [?]. Auf Grundlage der Eigenschaften dieser Demodulatoren und der Kanalimpulsantworten wird der Modulator in der Sendestation AP a posteriori so bestimmt, dass Intersymbolinterferenzen (ISI) und Vielfachzugriffsinterferenzen (MAI - Multiple Access Interference) vollständig eliminiert werden. Bis jetzt werden bei den Untersuchungen von JT Mehrelementantennen nur an der Sendestation AP in Betracht gezogen. Aus numerischen Untersuchungen [3] sind die Nutzen von Sendeantennengruppen ersichtlich. Die vorliegende Erfindung betrifft JT bei Übertragungssystemen mit mehreren Teilnehmern, wo Mehrelementantennen sowohl an der Sendestation AP als auch den Empfangsstationen MT benutzt werden. Ein Systemmodell eines solchen MIMO-JT-Verfahrens wird nachstehend

Signalübertragungsmodell von MIMO-Systemen mit mehreren Teilnehmern

25

20

vorgestellt.

5

10

15

An der AP wird eine Gruppe von  $K_B$  Sendeantennenelementen benutzt und an jeder MT  $\mu_k$ , k=1 ... K wird eine Gruppe von  $K_M$  Empfangsantennenelementen aufgestellt. Die Kanalimpulsantworten

30

35

$$\underline{h}^{(k,k_{B},k_{M})} = \left(\underline{h}_{1}^{(k,k_{B},k_{M})} \dots \underline{h}_{W}^{(k,k_{B},k_{M})}\right)^{T}, k = 1 \dots K, k_{B} = 1 \dots K_{B}, k_{M} = 1 \dots K_{M}, \quad (1)$$

der Dimension W charakterisieren den Mobilfunkkanal zwischen dem Sendeantennenelement  $k_{\rm B}$  und dem Empfangsantennenelement  $k_{\rm M}$  von MT  $\mu_k$ . In jedes der  $K_{\rm B}$  Sendeantennenelemente wird das sendeantennenspezifische

Sendesignal

$$\underline{t}^{(k_B)} = \left(\underline{t}_1^{(k_B)} \dots \underline{t}_S^{(k_B)}\right)^T, \ k_B = 1 \dots K_B, \tag{2}$$

der Dimension S eingespeist. Die  $K_B$  antennenspezifischen Sendesignale  $\underline{t}^{(k_B)}$  von (2) können zusammengestellt werden, um das Gesamt-Sendesignal

$$\underline{t} = \left(\underline{t}^{(1)^{\mathrm{T}}} \dots \underline{t}^{(K_{\mathrm{B}})^{\mathrm{T}}}\right)^{\mathrm{T}} \tag{3}$$

10

der Dimension  $K_BS$  bilden. Mit den Kanalimpulsantworten  $\underline{h}^{(k,k_B,k_M)}$  von (1) können die MT- und antennenspezifischen Kanalfaltungsmatrizen

$$\underline{H}^{(k,k_{B},k_{M})} = \left(\underline{H}_{i,j}^{(k,k_{B},k_{M})}\right), i = 1...S + W - 1, j = 1...S, 
\underline{H}_{i,j}^{(k,k_{B},k_{M})} = \begin{cases}
\underline{h}_{i-j+1}^{(k,k_{B},k_{M})} & 1 \leq i-j+1 \leq W, \\
0 & \text{sonst.} \\
k = 1...K, k_{B} = 1...K_{B}, k_{M} = 1...K_{M},
\end{cases}$$
(4)

15

gebildet werden.  $\underline{H}^{(k,k_{\rm B},k_{\rm M})}$  von (4) besitzt die Dimension (S+W-1) x S.

20 Mit  $\underline{t}^{(k_{\rm B})}$  von (2) und  $\underline{H}^{(k_{\rm KB},k_{\rm M})}$  von (4) läßt sich das an der Empfangsantenne  $k_{\rm M}$  von MT  $\mu_k$  empfangene Signal ausdrücken als Vektor

$$\underline{\underline{r}}^{(k,k_{M})} = \sum_{k_{B}=1}^{K_{B}} \underline{\underline{H}}^{(k,k_{B},k_{M})} \underline{\underline{t}}^{(k_{B})}$$

$$= \underbrace{\left(\underline{\underline{H}}^{(k,1,k_{M})} \dots \underline{\underline{H}}^{(k,K_{B},k_{M})}\right)}_{\underline{\underline{H}}^{(k,k_{M})}} \underline{\underline{t}}$$

$$= \underline{\underline{H}}^{(k,k_{M})} \underline{\underline{t}}, \ k = 1 \dots K, \ k_{M} = 1 \dots K_{M}.$$
(5)

25

 $\underline{\underline{r}}^{(k,k_{\rm M})}$  und  $\underline{\underline{H}}^{(k,k_{\rm M})}$  besitzen die Dimensionen (S+W-1) x 1 bzw. (S+W-1) x  $(K_{\rm B}S)$ . Als  $\underline{\underline{H}}^{(k,k_{\rm M})}$  wird die MT- und empfangsantennenspezifische Kanalfaltungsmatrix

bezeichnet.

Die am MT  $\mu_k$ , k=1 ... K empfangenen  $K_M$  Signale  $\underline{r}^{(k,k_M)}$  von (5) lassen sich in einem Vektor

5

$$\underline{\underline{r}}^{(k)} = \left(\underline{\underline{r}}^{(k,1)^{\mathrm{T}}} \dots \underline{\underline{r}}^{(k,K_{\mathrm{M}})^{\mathrm{T}}}\right)^{\mathrm{T}}, \ k = 1 \dots K, \tag{6}$$

der Dimension  $K_M(S+W-1)$  anordnen, der als das MT-spezifische Empfangssignal an MT  $\mu_k$  bezeichnet wird.

10

Mit den  $\{K_M(S+W-1)\}$  x  $(K_BS)$  MT-spezifischen Kanalfaltungsmatrizen

$$\underline{\underline{H}}^{(k)} = \left(\underline{\underline{H}}^{(k,1)^{\mathrm{T}}} \dots \underline{\underline{H}}^{(k,K_{\mathrm{M}})^{\mathrm{T}}}\right)^{\mathrm{T}}, \ k = 1 \dots K, \tag{7}$$

15

wird aus dem MT-spezifischen Empfangssignal  $\underline{r}^{(k)}$  von (6)

$$\underline{r}^{(k)} = \underline{H}^{(k)} \underline{t}. \tag{8}$$

Die K MT-spezifischen Empfangssignale  $\underline{r}^{(k)}$  von (6) werden zusammengelegt, um das gesamte Empfangssignal

$$\underline{r} = \left(\underline{r^{(1)^{\mathrm{T}}} \cdots \underline{r^{(K)^{\mathrm{T}}}}}\right)^{\mathrm{T}}$$

$$= \underbrace{\left(\underline{H^{(1)^{\mathrm{T}}} \cdots \underline{H^{(K)^{\mathrm{T}}}}}\right)^{\mathrm{T}}}_{\underline{H}} \underline{t}$$

$$= \underline{H} \underline{t}$$
(9)

25 zu bilden.  $\underline{r}$  und  $\underline{H}$  von (9) besitzen die Dimensionen  $KK_M(S + W - 1)$  bzw.  $[KK_M(S + W - 1)] \times (K_BS)$ .

#### Datenübertragung und -erkennung

30 Es wird angenommen, dass TDMA-Burst N Datensymbole von

der AP zu der MT  $\mu_k$ , k=1 ... K zu übertragen sind. Die für MT  $\mu_k$ , k=1 ... K bestimmten N Datensymbole  $\underline{d}_n^{(k)}$ , k=1 ... N sind in dem Datenvektor

$$\underline{\underline{d}}^{(k)} = \left(\underline{\underline{d}}_{1}^{(k)} \dots \underline{\underline{d}}_{N}^{(k)}\right)^{\mathrm{T}} \tag{10}$$

der Dimension N angeordnet. Die K Datenvektoren  $\underline{\mathbf{d}}^{(k)}$ , k=1 … K werden zusammengelegt, um den Gesamt-Datenvektor

 $\underline{d} = \left(\underline{d}^{(1)^{\mathrm{T}}} \cdots \underline{d}^{(K)^{\mathrm{T}}}\right)^{\mathrm{T}} = (\underline{d}_{1} \cdots \underline{d}_{KN})^{\mathrm{T}}$ (11)

der Dimension KN zu bilden. Zur Durchführung der Daten- übertragung von der AP zu den MT muß das Gesamt-Sendesignal  $\underline{t}$  von (3) durch den Gesamt-Datenvektor  $\underline{d}$  von (11) ausgedrückt werden. Bei Annahme einer linearen Modulation läßt sich der Modulationsvorgang ausdrücken als

$$\underline{t} = \underline{M} \ \underline{d}. \tag{12}$$

Die Matrix  $\underline{M}$  wird als Modulatormatrix bezeichnet und besitzt die Dimension ( $K_{\rm B}S$ ) x (KN).

Nach den in [3] angestellten Betrachtungen muß für jede K MT  $\mu_k$ , k=1 ... K eine Demodulatormatrix  $\underline{D}^{(k)}$  der Dimension N x  $[K_M(S+W-1)]$  vorbestimmt werden und die Gesamt-Demodulatormatrix der Dimension (KN) x  $[KK_M(S+W-1)]$  ergibt sich dann als

$$\underline{\boldsymbol{D}} = \text{diagonale Blockmatrix}\left(\underline{\boldsymbol{D}}^{(1)} \dots \underline{\boldsymbol{D}}^{(K)}\right). \tag{13}$$

In Figur 1 ist das Systemmodell des MIMO-JT-Verfahrens dargestellt. Im Fall der JT wird die Modulatormatrix M von (12) unter Berücksichtigung der Demodulatormatrix D

5

10

15

20

WO 03/101009 PCT/DE03/01723

13

von (13) und der Kanalfaltungsmatrix  $\underline{H}$  von (9) so a posteriori bestimmt, dass

$$\underline{d} \stackrel{1}{=} \underline{D} \underline{r} = \underline{D} \underline{H} \underline{t} = \underline{D} \underline{H} \underline{M} \underline{d} \tag{14}$$

5

gilt. Nach der Darstellung in [1, 2, 3] ist eine Wahlmöglichkeit

$$\underline{\mathbf{M}} = (\underline{\mathbf{D}} \ \underline{\mathbf{H}})^{*T} \Big(\underline{\mathbf{D}} \ \underline{\mathbf{H}} (\underline{\mathbf{D}} \ \underline{\mathbf{H}})^{*T}\Big)^{-1}. \tag{15}$$

10

15

In diesem Fall wird für gegebene  $\underline{H}$  und  $\underline{D}$  die Gesamt-Sendeenergie  $\|\underline{t}\|^2/2$  minimiert. Ein bedeutendes Problem bei der Auslegung eines derartigen MIMO-JT-Verfahrens besteht in der Bestimmung der Demodulatormatrix  $\underline{D}$ , um eine vorteilhafte Systemleistung zu erzielen.

Nachfolgend wird der besseren Übersichtlichkeit wegen ein MIMO-System mit nur einem Teilnehmer betrachtet.

In den bislang durchgeführten Untersuchungen von JT-Systemen werden Vielfachantennen nur an der Sendestation (AP) und nicht an den Empfangsstationen (MT) in Betracht gezogen, das heißt MIMO-Antennenanordnungen werden nicht in die Betrachtungen einbezogen. Der wichtige Punkt bei der Aufnahme derartiger Antennenanordnungen in JT-Systemen ist die Definition einer geeigneten Demodulatormatrix.

#### Elementares JT-System mit einer MIMO-Antennenanordnung

In diesem Abschnitt wird ein elementares JT-System betrachtet, bei dem die AP mit nur einer MT  $\mu_k$ ,  $k \in \{1 \dots K\}$  aus einem Kollektiv von K MT  $\mu_k$ ,  $k=1 \dots K$  kommuniziert und bei dem ein einzelnes Datensymbol zu dieser MT übertragen wird. Diese Situation mit nur einer MT und nur einem Datensymbol wird im folgenden durch den Index "0" angezeigt.

WO 03/101009 PCT/DE03/01723

14

Die betrachtete MIMO-Antennenanordnung besteht aus  $K_B$  Sendeantennen an der AP und  $K_M$  Empfangsantennen an jeder MT  $\mu_k$ , k=1 ... K. Die Bezeichnungen und Dimensionen der im Verlauf dieses Abschnitts eingeführten Vektoren und Matrizen sind in Tabellen 1 und 2 zusammengestellt.

In jede der  $K_B$  Sendeantennen wird das sendeantennenspezifische Sendesignal

$$\underline{t}_{0}^{(k,k_{B})} = \left(\underline{t}_{0,1}^{(k,k_{B})} \dots \underline{t}_{0,S_{0}}^{(k,k_{B})}\right)^{T}, k_{B} = 1 \dots K_{B},$$
(16)

der Dimension  $S_0$  eingespeist. Wenn  $S_0$  größer als 1 ist, dann ist das übertragene Datensymbol spektral gespreizt.  $S_0$  wird daher als Spreizfaktor bezeichnet. Die  $K_B$ 

antennenspezifischen Sendesignale  $\underline{t}_0^{k,k_s}$  von (16) werden zu dem Gesamt-Sendesignal

$$\underline{t}_0^{(k)} = \left(\underline{t}_0^{(k,1)^{\mathrm{T}}} \dots \underline{t}_0^{(k,K_{\mathrm{B}})^{\mathrm{T}}}\right)^{\mathrm{T}} \tag{17}$$

20 der Dimension  $K_BS_0$  zusammengestellt.

Der Funkkanal zwischen der Sendeantenne  $k_B$  und der Empfangsantenne  $k_M$  der MT  $\mu_k$  ist durch die Kanalimpuls-antwort

$$\underline{h}^{(k,k_{\mathrm{B}},k_{\mathrm{M}})} = \left(\underline{h}_{1}^{(k,k_{\mathrm{B}},k_{\mathrm{M}})} \cdots \underline{h}_{\mathcal{W}}^{(k,k_{\mathrm{B}},k_{\mathrm{M}})}\right)^{\mathrm{T}}$$
(18)

der Dimension W charakterisiert. Mit  $\underline{h}^{(k,k_B,k_M)}$  von (18) läßt sich die MT- und antennenspezifische Kanalmatrix

$$\underline{H}_{0}^{(k,k_{B},k_{M})} = \left(\underline{H}_{0i,j}^{(k,k_{B},k_{M})}\right), i = 1...S_{0} + W - 1, j = 1...S_{0},$$

$$\underline{H}_{0i,j}^{(k,k_{B},k_{M})} = \begin{cases}
\underline{h}_{i-j+1}^{(k,k_{B},k_{M})} & 1 \leq i-j+1 \leq W, \\
0 & \text{sonst.} \\
k_{M} = 1...K_{M}, k = 1...K, k_{B} = 1...K_{B},
\end{cases} (19)$$

30

25

5

10

PCT/DE03/01723

15

bilden.  $\underline{H}_0^{k,k_s,k_N}$  besitzt die Dimension  $(S_0 + W - 1) \times S_0$ .

Mit  $\underline{t}_0^{(k)}$  von (17) und  $\underline{H}_0^{(k,k_0,k_H)}$  von (19) läßt sich das an der 5 Empfangsantenne  $k_M$  von MT  $\mu_k$  empfangene Signal als Vektor

$$\underline{\underline{r}_{0}^{(k,k_{M})}} = \sum_{k_{B}=1}^{K_{B}} \underline{\underline{H}_{0}^{(k,k_{B},k_{M})} \underline{\underline{t}_{0}^{(k,k_{B})}}} \\
= \underbrace{\left(\underline{\underline{H}_{0}^{(k,1,k_{M})} \dots \underline{H}_{0}^{(k,K_{B},k_{M})}}\right)}_{\underline{\underline{H}_{0}^{(k,k_{M})}}} \underline{\underline{t}_{0}^{(k)}}, k_{M} = 1 \dots K_{M}, \tag{20}$$

der Dimension  $S_0 + W - 1$  ausdrücken.  $\underline{H}_0^{k,k_N}$  in (20) besitzt die Dimension ( $S_0 + W - 1$ ) x ( $K_BS_0$ ).  $\underline{r}_0^{k,k_N}$  von (20) ist ein MT- und empfangsantennenspezifisches Signal. Mit  $\underline{r}_0^{k,k_N}$  wird das an MT  $\mu_k$  empfangene Gesamtsignal als

$$\underline{\underline{r}_{0}^{(k)}} = \left(\underline{\underline{r}_{0}^{(k,1)^{\mathrm{T}}} \cdots \underline{r}_{0}^{(k,K_{\mathrm{M}})^{\mathrm{T}}}}\right)^{\mathrm{T}}$$

$$= \underbrace{\left(\underline{\underline{H}_{0}^{(k,1)^{\mathrm{T}}} \cdots \underline{H}_{0}^{(k,K_{\mathrm{M}})^{\mathrm{T}}}\right)^{\mathrm{T}}}}_{\underline{\underline{H}_{0}^{(k)}}}\underline{\underline{t}_{0}^{(k)}}$$

$$= \underline{\underline{H}_{0}^{(k)}\underline{\underline{t}_{0}^{(k)}}}$$
(21)

erhalten.  $\underline{r}_0^{(k)}$  und  $\underline{H}_0^{(k)}$  von (21) besitzen die Dimensionen  $K_M(S_0 + W - 1)$  bzw.  $[K_M(S_0 + W - 1) \times (K_BS_0)]$ . In Figur 2 ist die Struktur der Matrix  $\underline{H}_0^{(k)}$  dargestellt.

20 Mit  $\underline{t_0}^{k}$  von (2) und  $\underline{r_0}^{k}$  von (21) werden die durch die AP übertragenen und durch MT  $\mu_k$  empfangenen Energien zu

$$T_0^{(k)} = \underline{t}_0^{(k)^{*T}} \underline{t}_0^{(k)} \tag{22}$$

bzw.

$$R_0^{(k)} = \underline{r}_0^{(k)^{*T}} \underline{r}_0^{(k)}$$

$$= \underline{t}_0^{(k)^{*T}} \underline{H}_0^{(k)^{*T}} \underline{H}_0^{(k)} \underline{t}_0^{(k)}.$$
(23)

Man fordere nunmehr, dass das Verhältnis  $\underline{R_0}^{(k)}/\underline{T_0}^{(k)}$  von  $\underline{R_0}^{(k)}$  von (23) und  $\underline{T_0}^{(k)}$  von (22) durch richtige Wahl von  $\underline{t_0}^{(k)}$  von (17) maximiert werden soll. Um diese Maximierung zu erreichen, sollte  $\underline{t_0}^{(k)}$  von (17) wie folgt gewählt werden:

$$\underline{\underline{t}}_{0}^{(k)} = \arg \max_{\underline{\underline{t}}_{0}^{(k)}} \left( \frac{\underline{\underline{t}}_{0}^{(k)^{*T}} \underline{\underline{H}}_{0}^{(k)^{*T}} \underline{\underline{t}}_{0}^{(k)} \underline{\underline{t}}_{0}^{(k)}}{\underline{\underline{t}}_{0}^{(k)^{*T}} \underline{\underline{t}}_{0}^{(k)}} \right), \tag{24}$$

10

15

was einem Rayleigh-Quotienten entspricht. Mit  $\underline{H}_0^{k}$  von (21) ist das durch (24) bestimmte Sendesignal  $\underline{t}_0^{k}$  der Eigenvektor  $\underline{u}_0^{k}$  der Matrix  $\underline{H}_0^{k}$  wobei  $\underline{H}_0^{k}$  zum größten Eigenwert dieser Matrix gehört, das heißt

$$\underline{t}_0^{(k)} = \underline{u}_0^{(k)}. \tag{25}$$

Durch Substitution von  $\underline{t}_0^{k}$  von (25) in (21) ergibt sich das 20 Gesamt-Empfangssignal

$$\underline{r}_0^{(k)} = \underline{H}_0^{(k)} \underline{u}_0^{(k)}. \tag{26}$$

Der beste Demodulator für dieses Signal ist ein signal- angepaßtes Filter, das mit  $\underline{r_0}^{k}$  von (21) zu der Demodulatormatrix

PCT/DE03/01723

10

15

20

$$\underline{D}_{0}^{(k)} = \underline{r}_{0}^{(k)^{\bullet T}} \\
= \underline{u}_{0}^{(k)^{\bullet T}} \underline{H}_{0}^{(k)^{\bullet T}} \\
= \left(\underline{D}_{0}^{(k,1)} \dots \underline{D}_{0}^{(k,K_{M})}\right) \\
= \left(\underline{D}_{0,1}^{(k)} \dots \underline{D}_{0,K_{M}}^{(k)}(S_{0}+W-1)\right)$$
(27)

der Dimension 1 x  $[K_M(S_0 + W - 1)]$  führt, wo die empfangsantennenspezifischen Demodulatormatrizen

$$\underline{\underline{D}}_{0}^{(k,k_{\rm M})} = \underline{\tau}_{0}^{(k,k_{\rm M})^{*T}}, \ k_{\rm M} = 1 \dots K_{\rm M}, \tag{29}$$

die Dimension 1 x  $(S_0 + W - 1)$  besitzen.

Vielfach-MT-JT-System mit mehreren Symbolen mit einer MIMO-Antennenanordnung

#### a) Übertragungsmodell

Man betrachte nunmehr die realistischere Situation, dass die AP gleichzeitig mit allen K MT  $\mu_k, k=1$  ... K kommuniziert und dass statt nur einem Datensymbol pro MT N>1 Datensymbole übertragen werden, wobei jedes dieser Datensymbole durch den bereits im Abschnitt 2 eingeführten Faktor  $S_0$  spektral gespreizt ist.

Vektor	Bezeichnung	Dimension
$\pm 0^{k,k_B}$	MT- und sendeantennen-	S <sub>0</sub>
	spezifisches Sendesignal	
<u>t</u> o <sup>k)</sup>	MT-spezifisches Sendesignal	$K_{\mathtt{B}} {\mathcal S}_{\mathtt{0}}$
<u>h</u> k,ka,km)	MT- und antennenspezifische Kanalimpulsantwort	W
<u>r</u> 0 <sup>k,k</sup> *)	MT- und empfangsantennen- spezifisches Empfangssignal	S <sub>0</sub> + W - 1
<u>r</u> , k)	MT-spezifisches Empfangssignal	$K_M(S + W - 1)$
<u>u</u> 0 <sup>k)</sup>	Zum größten Eigenwert gehörender Eigenvektor von <u>H</u> <sup>k) * T</sup> <u>H</u> <sup>k)</sup>	K <sub>B</sub> S₀

Tabelle 1. Bezeichnungen und Dimensionen der in Abschnitt 2 eingeführten Vektoren.

DNICHOCID: JAIO 0240400044 I

10

15

		Dimension
Matrix	Bezeichnung	Dimension
$H_0^{k,k_B,k_H}$	MT- und antennen-	$(S_0 + W - 1) \times S_0$
	spezifische	
	Kanalmatrix	
$\underline{H}_0^{k,k_{M}}$	MT- und empfangs-	$(S_0 + W - 1) \times (K_B S_0)$
	antennen-	
	spezifische	
	Kanalmatrix	
H <sub>0</sub> <sup>k)</sup>	MT-spezifische	$[K_{M}(S_{0} + W - 1)] \times (K_{B}S_{0})$
=0	Kanalmatrix	
$\underline{D}_{0}^{(k)}$	MT-spezifische	$1 \times [K_{M}(S_{0} + W - 1)]$
_~	Demodulatormatrix	·
$\underline{D}_0^{k,k_M}$	MT- und empfangs-	$1 \times (S_0 + W - 1)$
	antennen-	
	spezifische	
	Demodulatormatrix	

Tabelle 2. Bezeichnungen und Dimensionen der in Abschnitt 2 eingeführten Matrizen.

Wie zuvor ist die AP mit  $K_B$  Sendeantennen ausgerüstet und jede MT  $\mu_k$  weist  $K_M$  Empfangsantennen auf. Im folgenden werden zuerst die in Abschnitt 2 eingeführten Signalbeschreibungen an diese neue Situation angepaßt. Danach wird auf Grundlage der Demodulatormatrizen  $\underline{D}_0^{(k)}$  von (27) eine Demodulatormatrix  $\underline{D}$  erzeugt. Die im Verlauf des Abschnitts 3 eingeführten Bezeichnungen und Dimensionen der Vektoren und Matrizen sind in Tabellen 3 bzw. 4 zusammengestellt.

Anstatt  $\underline{t_0}^{k,ks}$  von (16) gibt es das sendeantennenspezifische Sendesignal

$$\underline{\boldsymbol{t}}^{(k_{\mathrm{B}})} = \left(\underline{\boldsymbol{t}}_{1}^{(k_{\mathrm{B}})} \dots \underline{\boldsymbol{t}}_{S}^{(k_{\mathrm{B}})}\right)^{\mathrm{T}}, \ k_{\mathrm{B}} = 1 \dots K_{\mathrm{B}}, \tag{30}$$

der Dimension

5

$$S = NS_0, \tag{31}$$

und anstatt  $\underline{t}_0^{(k)}$  von (17) ergibt sich das Gesamt-Sendesignal

$$\underline{t} = \left(\underline{t}^{(1)^{\mathrm{T}}} \dots \underline{t}^{(K_{\mathrm{B}})^{\mathrm{T}}}\right)^{\mathrm{T}} \tag{32}$$

10

der Dimension  $K_BS$ .

Anstatt  $\underline{H}_0^{(k,k_3,k_H)}$  von (19) ergibt sich die MT- und antennenspezifische Kanalmatrix

$$\underline{H}^{(k,k_{B},k_{M})} = \left(\underline{H}^{(k,k_{B},k_{M})}_{i,j}\right), i = 1...S + W - 1, j = 1...S,$$

$$\underline{H}^{(k,k_{B},k_{M})}_{i,j} = \begin{cases}
\underline{h}^{(k,k_{B},k_{M})}_{i-j+1} & 1 \leq i-j+1 \leq W, \\
0 & \text{sonst,} \\
k_{M} = 1...K_{M}, k = 1...K, k_{B} = 1...K_{B}.
\end{cases} (33)$$

 $\underline{H}_0^{k,k_B,k_M}$  von (33) besitzt die Dimension (S + W - 1) x S.

20

Anstatt  $\underline{r}_0^{k,k_n}$  von (20) ergibt sich mit  $\underline{t}$  von (32) und  $\underline{H}_0^{k,k_0,k_n}$  von (33) das MT- und empfangsantennenspezifische Empfangssignal

PCT/DE03/01723

$$\underline{\underline{r}^{(k,k_{\mathrm{M}})}} = \sum_{k_{\mathrm{B}}=1}^{K_{\mathrm{B}}} \underline{\underline{H}^{(k,k_{\mathrm{B}},k_{\mathrm{M}})}}\underline{\underline{t}^{(k_{\mathrm{B}})}}$$

$$= \underbrace{\left(\underline{\underline{H}^{(k,1,k_{\mathrm{M}})} \cdots \underline{\underline{H}^{(k,K_{\mathrm{B}},k_{\mathrm{M}})}}}\underline{\underline{t}}.$$

$$\underline{\underline{H}^{(k,k_{\mathrm{M}})}}$$
(34)

 $\underline{r}^{k,k_H}$  und  $\underline{H}^{k,k_H}$  von (34) besitzen die Dimensionen (S + W - 1) bzw. (S + W - 1) x ( $K_BS$ ).

Mit  $\underline{H}^{k,k_M}$  von (34) und  $\underline{t}$  von (32) läßt sich das durch MT  $\mu_k$  empfangene Gesamtsignal folgendermaßen schreiben:

$$\underline{\underline{r}}^{(k)} = \left(\underline{\underline{r}}^{(k,1)^{\mathrm{T}}} \cdots \underline{\underline{r}}^{(k,K_{\mathsf{M}})^{\mathrm{T}}}\right)^{\mathrm{T}}$$

$$= \underbrace{\left(\underline{\underline{H}}^{(k,1)^{\mathrm{T}}} \cdots \underline{\underline{H}}^{(k,K_{\mathsf{M}})^{\mathrm{T}}}\right)^{\mathrm{T}}}_{\underline{\underline{t}}} \underline{\underline{t}}$$

$$= \underline{\underline{H}}^{(k)}\underline{\underline{t}}. \tag{35}$$

10

 $\underline{r}^{k}$  und  $\underline{H}^{k}$  von (35) besitzen die Dimensionen  $K_{M}(S+W-1)$  bzw.  $[K_{M}(S+W-1)] \times K_{B}S$ . Als Erweiterung der Betrachtungen in dem vorherigen Abschnitt wird nunmehr ein Gesamt-

15 Empfangssignal

$$\underline{r} = \left(\underline{r}^{(1)^{\mathrm{T}}} \cdots \underline{r}^{(K)^{\mathrm{T}}}\right)^{\mathrm{T}}$$

$$= \left(\underline{H}^{(1)^{\mathrm{T}}} \cdots \underline{H}^{(K)^{\mathrm{T}}}\right)^{\mathrm{T}}$$

$$= \underline{H} \underline{t} \tag{36}$$

mit den K Empfangssignalen  $\underline{r}^{(k)}$  von (34) aller K MT  $\mu_k$ , k=120 ... K eingeführt.  $\underline{r}$  und  $\underline{H}$  von (35) besitzen die Dimensionen  $KK_M(S+W-1)$  bzw.  $[KK_M(S+W-1)] \times K_BS$ .

#### b) Bestimmung der Demodulatormatrix D

Nach den in [2] angestellten Betrachtungen muß für jede der K 5 MT  $\mu_k$ , k=1 ... K eine Demodulatormatrix  $\underline{D}^{(k)}$  der Dimension N x  $[K_M(S+W-1)]$  bestimmt werden und dann ergibt sich die Gesamt-Demodulatormatrix der Dimension (KN) x  $[KK_M(S+W-1)]$  als

$$\underline{D} = \text{diagonale Blockmatrix}\left(\underline{D}^{(1)} \dots \underline{D}^{(K)}\right).$$
 (37)

Vektor	Bezeichnung	Dimension
<u>t</u> <sup>k<sub>B</sub>)</sup>	sendeantennenspezifisches	$S = NS_0$
	Sendesignal	
<u>t</u>	Gesamt-Sendesignal	$K_{B}\mathcal{S}$
$\underline{r}^{k,k_{H}}$	MT- und empfangsantennen-	S + W - 1
	spezifisches Empfangssignal	
$\underline{r}^{(k)}$	MT-spezifisches	$K_{M}(S + W - 1)$
	Empfangssignal	
<u>r</u>	Gesamt-Empfangssignal	$KK_M(S + W - 1)$
d	Gesamt-Datenvektor	KN

Tabelle 3. Bezeichnungen und Dimensionen der in diesem Abschnitt eingeführten Vektoren.

RNSDOCID- -WO 0310100041 1 -

10

10

Matrix H k,ks,kn)	Bezeichnung	Dimension $(S + W - 1) \times S$
$\frac{H}{}$	MT- und antennen-	$(S + W - 1) \times S$
	spezifische	
	Kanalmatrix	
$H_0^{k,k_n}$	MT- und empfangs-	$(S + W - 1) \times (K_B S)$
10	antennen-	, , , , ,
	spezifische	
	Kanalmatrix	
$H^{(k)}$	MT-spezifische	$[K_{M}(S + W - 1)] \times (K_{B}S)$
_	Kanalmatrix	
<u>H</u>	Gesamt-	$[KK_{M}(S + W - 1)] \times (K_{B}S)$
	Kanalmatrix	
- k1		Y (0 ) N 1)
$\underline{D}^{(k)}$	MT-spezifische	$N \times [K_{M}(S + W - 1)]$
	Demodulatormatrix	
D	Gesamt-	$(KN) \times [KK_{M}(S + W - 1)]$
<u>D</u>	Demodulatormatrix	(144) 11 (144)
<u>B</u>	Systemmatrix	$(KN) \times (K_BS)$
_	-	
М	Modulatormatrix	$(K_BS) \times (KN)$
_		

Tabelle 4. Bezeichnungen und Dimensionen der in diesem Abschnitt eingeführten Matrizen.

Der entscheidende Punkt des Vorschlags zum Aufbauen der Demodulatormatrix  $\underline{D}^{(k)}$  unter Berücksichtigung der Kanaleigenschaften liegt in in (27) eingeführten Demodulatormatrizen  $\underline{D}_0^{(k)}$ . Die N Zeilen von  $\underline{D}^{(k)}$  werden als verschobene Versionen von  $\underline{D}_0^{(k)}$  von (27) entsprechend dem Verfahren

$$\underline{D}_{i,j}^{(k)} = \left(\underline{D}_{i,j}^{(k)}\right), \ i = 1 \dots N, \ j = 1 \dots [K_{M}(S_{0}N + W - 1)],$$

$$\underline{D}_{i,j}^{(k)} = \begin{cases}
\underline{D}_{0, p}^{(k)} & 1 \leq (j - (i - 1)S_{0}) \text{ mod } (S_{0}N + W - 1) \leq S_{0} + W - 1, \\
0 & \text{sonst.} 
\end{cases} (38)$$

erhalten, wobei

5

$$p = (j - (i - 1)S_0) \bmod (S_0N + W - 1) + (S_0 + W - 1) \cdot \left[\frac{j}{S_0N + W - 1}\right], \quad (39)$$

und [] den Ganzzahlteil bezeichnet. Die Struktur von  $\underline{D}^{(k)}$  von (38) ist in Figur 3 dargestellt.

10

Mit den K Matrizen  $\underline{D}^{(k)}$  von (38) läßt sich  $\underline{D}$  von (37) bilden. Mit  $\underline{D}$  von (37) und  $\underline{H}$  von (36) wird die Systemmatrix

$$\underline{B} = \underline{D} \ H \tag{40}$$

15

der Dimension  $KN \times K_BS$  erhalten. Wie in [2] dargestellt, läßt sich nunmehr das Gesamt-Sendesignal  $\underline{t}$  von (22) und der Gesamt-Datenvektor  $\underline{d}$  [2] der Dimension KN als

$$\underline{t} = \underbrace{\underline{B}^{\bullet T} (\underline{B} \, \underline{B}^{\bullet T})^{-1}}_{\underline{M}} \underline{d}$$

$$= \underline{M} \, d \tag{41}$$

20

erhalten, wobei die Modulatormatrix  $\underline{M}$  von (41) die Dimension ( $K_BS$ ) x (KN) besitzt.

WO 03/101009 PCT/DE03/01723

25

#### Patentansprüche

5

30

 Verfahren zur Übertragung von Informationen in einem Funkkommunikationssystem mit mindestens einer Sendestation (AP) und mindestens zwei Empfangsstationen (MT),
 wobei die Sendestation (AP) und die Empfangsstationen

wobei die Sendestation (AP) und die Empfangsstationen (MT) über eine Funkkommunikations-Schnittstelle miteinander verbunden sind,

- wobei die Sendestation (AP) eine Sendeantenne mit  $K_B$  Antennenelementen mit  $K_B \ge 1$  und die Empfangsstationen (MT) jeweils eine Sendeantenne mit  $K_M$  Antennenelementen mit  $K_M \ge 1$  aufweisen und über eine MIMO-Übertragung kommunizieren,
- dadurch gekennzeichnet,
  dass von den Antennenelementen der Sendeantenne der
  Sendestation (AP) abgestrahlten Sendesignale in einem
  gemeinsamen Prozess generiert und im Hinblick auf die
  beim Abstrahlen aufzuwendende Sendeenergie angepasst
  werden und dass von den Antennenelementen der
  Empfangsantennen der Empfangsstationen (MT) empfangenen
  Empfangssignale in einer linearen Signalverarbeitung
  detektiert werden.
- 25 2. Verfahren nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, dass die Einzelsignale für die Antennenelementen der Sendeantenne der Sendestation (AP) mit Hilfe einer Modulatormatrix  $\overline{M}$  vor der Abstrahlung berechnet werden:
- 3. Verfahren nach Anspruch 2, dadurch gekennzeichnet, dass ein Sendesignalvektor  $\bar{t} = \overline{M} \cdot \bar{d}$  durch im wesentlichen lineare Modulation mindestens eines zu übertragenden Datenvektors  $\bar{d}$  mit der Modulatormatrix  $\overline{M}$  generiert wird.

- 4. Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 3,
  dadurch gekennzeichnet,
  dass bei der linearen empfängerseitigen
  Signalverarbeitung eine Demodulation unter
  Berücksichtigung der räumlichen und zeitlichen
  Übertragungseigenschaften der zwischen Sendestationen
  (AP) und Empfangsstationen (MT) erfolgt.
- 5. Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 4, dadurch gekennzeichnet, dass bei der linearen empfängerseitigen Signalverarbeitung empfamgssationsspezifische Demodulatormatrizen  $\overline{D}$  eingesetzt werden.
- 15 6. Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 5, dadurch gekennzeichnet, dass jede Sendestation (AP) und jede Empfangsstation (MT) über mindestens einen durch eine Kanalmatrix  $\overline{H}$  charakterisierten Funkkanal verbunden sind.

7. Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 6, dadurch gekennzeichnet, dass die in der Modulatormatrix  $\overline{M}$  enthaltene Systemmatrix  $\overline{B} = \overline{D} \cdot \overline{H}$  durch das Produkt aus Demodulatormatrix  $\overline{D}$  und Kanalmatrix  $\overline{H}$  gegeben ist.

8. Funkkommunikationssystem, insbesondere zur Durchführung eines Verfahrens nach einem der vorstehenden Ansprüche, umfassend mindestens eine Sendestation (AP) und mindestens zwei Empfangsstationen (MT), wobei die Sendestation (AP) und die Empfangsstationen (MT) über eine Funkkommunikations-Schnittstelle miteinander verbunden sind, wobei die Sendestation (AP) eine Sendeantenne mit KB Antennenelementen mit KB ≥ 1 und die Empfangsstationen (MT) jeweils eine Sendeantenne mit KM Antennenelementen mit KM ≥ 1 aufweisen,

5

20

25

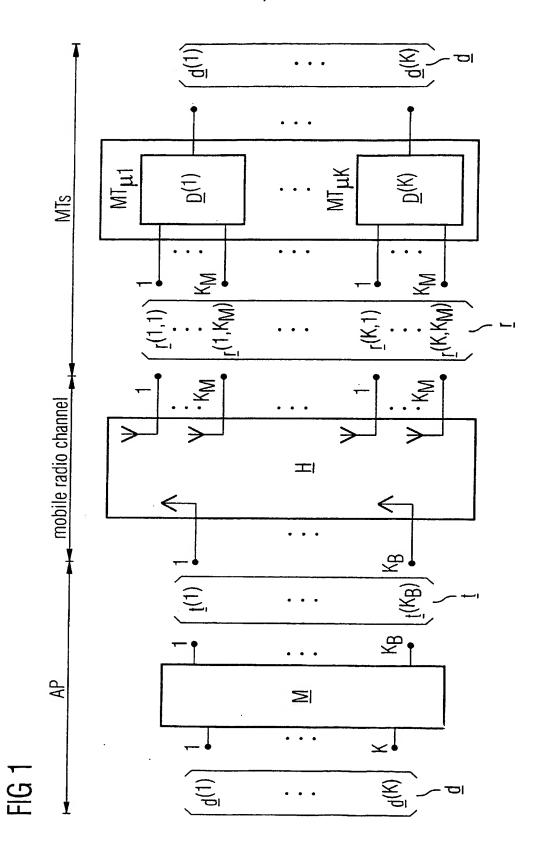
PCT/DE03/01723

27

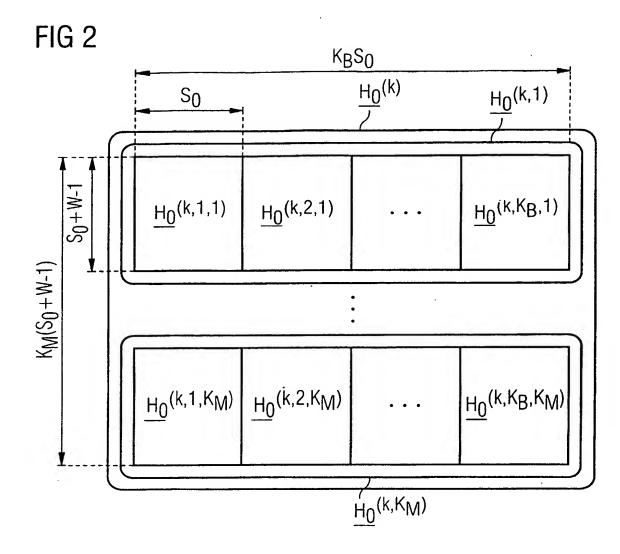
dadurch gekennzeichnet,
dass Mittel zum Generieren der von den Antennenelementen
der Sendeantenne der Sendestation (AP) abgestrahlten
Sendesignale in einem gemeinsamen Prozess und zum
Anspassen im Hinblick auf die beim Abstrahlen
aufzuwendende Sendeenergie und Mittel zum Detektieren der
von den Antennenelementen der Empfangsantennen der
Empfangsstationen (MT) empfangenen Empfangssignale in
einer linearen Signalverarbeitung vorhanden sind.

10

5

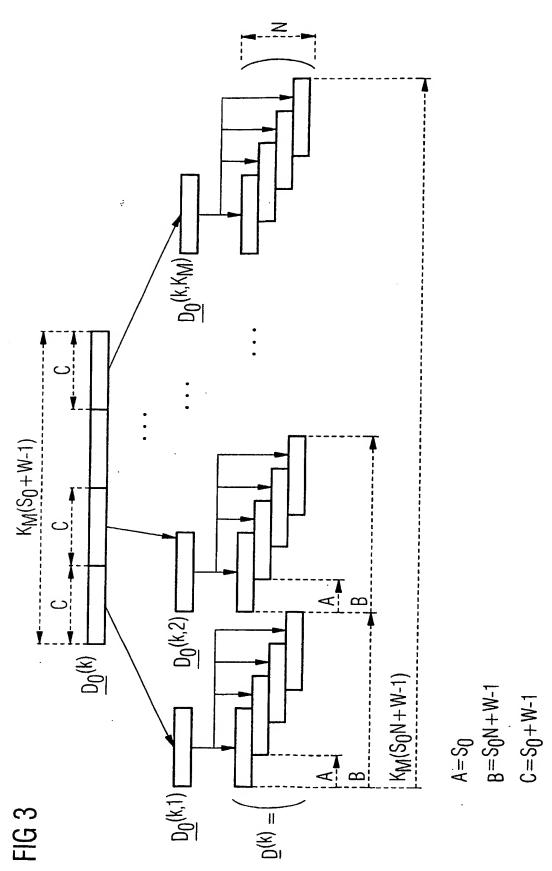


BNSDOCID: NAO 0310100041 I



NSDOCID- >WO 0310100041 1 -





Internati pplication No INTERNATIONAL SEARCH REPORT PCT/DE 03/01723 A. CLASSIFICATION OF SUBJECT MATTER IPC 7 H04B7/06 H04B H04B7/08 According to International Patent Classification (IPC) or to both national classification and IPC B. FIELDS SEARCHED Minimum documentation searched (classification system followed by classification symbols) H04B IPC 7 Documentation searched other than minimum documentation to the extent that such documents are included in the fields searched Electronic data base consulted during the international search (name of data base and, where practical, search terms used) EPO-Internal, COMPENDEX, INSPEC C. DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT Relevant to claim No. Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages 1-8 MEURER M ET AL: "Synthesis of joint Χ detection and joint transmission in CDMA downlinks" ELECTRONICS LETTERS, IEE STEVENAGE, GB, vol. 37, no. 14, 5 July 2001 (2001-07-05), pages 919-920, XP006016835 ISSN: 0013-5194 the whole document EP 0 801 473 A (LUCENT TECHNOLOGIES INC) 1-6,8X 15 October 1997 (1997-10-15) column 4, line 34 -column 5, line 13; figure 3 column 8, line 11 - line 30 column 10, line 20 - line 46; figure 5 Patent family members are listed in annex. Further documents are listed in the continuation of box C.

Special categories of cited documents:  'A' document defining the general state of the art which is not considered to be of particular relevance  'E' earlier document but published on or after the international filing date  'L' document which may throw doubts on priority claim(s) or which is cited to establish the publication date of another citation or other special reason (as specified)  'O' document referring to an oral disclosure, use, exhibition or other means  'P' document published prior to the international filing date but later than the priority date claimed	<ul> <li>*T* later document published after the international filing date or priority date and not in conflict with the application but cited to understand the principle or theory underlying the invention</li> <li>*X* document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered novel or cannot be considered to involve an inventive step when the document is taken alone</li> <li>*Y* document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered to involve an inventive step when the document is combined with one or more other such documents, such combination being obvious to a person skilled in the art.</li> <li>*&amp;* document member of the same patent family</li> </ul>
Date of the actual completion of the international search	Date of mailing of the international search report
9 October 2003	23/10/2003
Name and malling address of the ISA  European Patent Office, P.B. 5818 Patentlaan 2  NL – 2280 HV Rijswijk  Tel. (+31-70) 340-2040, Tx. 31 651 epo nl.	Authorized officer
Fax: (+31-70) 340-3016	Sieben, S

## INTERNATIONAL SEARCH REPORT

40 P 4 W 4

Internation pplication No PCT/DE 03/01723

		PCT/DE 03	701723
C.(Continue	etion) DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT		
Category °	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages		Relevant to claim No.
(	DE 198 50 279 A (BOSCH GMBH ROBERT) 11 May 2000 (2000-05-11) page 2, line 37 - line 44		1,5,6,8 2-4,7
	page 3, line 29 -page 4, line 30; figure 2 page 5, line 44 - line 49		
	BAIER P W ET AL: "Joint transmission (JT), an alternative rationale for the downlink of time division CDMA using multi-element transmit antennas" 2000 IEEE SIXTH INTERNATIONAL SYMPOSIUM ON SPREAD SPECTRUM TECHNIQUES AND APPLICATIONS. ISSTA 2000. PROCEEDINGS (CAT. NO.00TH8536), PROCEEDINGS OF INTERNATIONAL IEEE SYMPOSIUM ON SPREAD SPECTRUM TECHNIQUES AND APPLICATIONS (6TH ISSSTA), PARSIPPANY, N, pages 1-5 vol.1, XP002257233 2000, Piscataway, NJ, USA, IEEE, USA ISBN: 0-7803-6560-7 cited in the application Kapitel III		1-8
į	·		
i			

# TINTERNATIONAL SEARCH REPORT

Information on patent family members

Internatic pplication No PCT/DE 03/01723

Patent document cited in search report		Publication date		Patent family member(s)	Publication date
EP 0801473	Α	15-10-1997	US CA EP JP	5960039 A 2199542 A1 0801473 A2 10041869 A	28-09-1999 10-10-1997 15-10-1997 13-02-1998
DE 19850279	А	11-05-2000	DE AT WO DE EP EP	19850279 A1 243394 T 0027046 A1 59906039 D1 1320200 A1 1125376 A1	11-05-2000 15-07-2003 11-05-2000 24-07-2003 18-06-2003 22-08-2001

## INTERNATIONALER RECHERCHENBERICHT

Internati

s Aktenzelchen

PCT/UL 03/01723

A. KLASSIFIZIERUNG DES ANMELDUNGSGEGENSTANDES IPK 7 H04B7/06 H04B7/08 Nach der Internationalen Patentklassifikation (IPK) oder nach der nationalen Klassifikation und der IPK B. RECHERCHIERTE GEBIETE Recherchierter Mindestprüfstoff (Klassifikationssystem und Klassifikationssymbole) IPK 7 H04B Recherchierte aber nicht zum Mindestprüfstoff gehörende Verötfentlichungen, soweit diese unter die recherchierten Gebiete fallen Während der Internationalen Recherche konsultierte elektronische Datenbank (Name der Datenbank und evtl. verwendete Suchbegriffe) EPO-Internal, COMPENDEX, INSPEC C. ALS WESENTLICH ANGESEHENE UNTERLAGEN Bezeichnung der Veröffentlichung, soweit erforderlich unter Angabe der in Betracht kommenden Teile Betr. Anspruch Nr. MEURER M ET AL: "Synthesis of joint Χ 1-8 detection and joint transmission in CDMA downlinks" ELECTRONICS LETTERS, IEE STEVENAGE, GB Bd. 37, Nr. 14, 5. Juli 2001 (2001-07-05), Seiten 919-920, XP006016835 ISSN: 0013-5194 das ganze Dokument EP 0 801 473 A (LUCENT TECHNOLOGIES INC) 1-6.8X 15. Oktober 1997 (1997-10-15) Spalte 4, Zeile 34 -Spalte 5, Zeile 13; Abbilduna 3 Spalte 8, Zeile 11 - Zeile 30 Spalte 10, Zeile 20 - Zeile 46; Abbildung X Weitere Veröffentlichungen sind der Fortsetzung von Feld C zu Siehe Anhang Patentfamilie \*T\* Spätere Veröffentlichung, die nach dem internationalen Anmeldedatum oder dem Prioritätsdatum veröffentlicht worden ist und mit der Anmeldung nicht kollidiert, sondern nur zum Verständnis des der \* Besondere Kategorien von angegebenen Veröffentlichungen Veröffentlichung, die den allgemeinen Stand der Technik definiert, aber nicht als besonders bedeutsam anzusehen ist Erfindung zugrundeliegenden Prinzips oder der ihr zugrundeliegenden Theorie angegeben ist "E" älteres Dokument, das jedoch erst am oder nach dem internationalen Anmeldedatum veröffentlicht worden ist Veröffentlichung von besonderer Bedeutung; die beanspruchte Erfindung kann allein aufgrund dieser Veröffentlichung nicht als neu oder auf erfinderischer Tätigkeit beruhend betrachtel werden \*L\* Veröffentlichung, die geeignet ist, einen Prioritätsanspruch zweifelhaft er-scheinen zu lassen, oder durch die das Veröffentlichungsdatum einer anderen im Recherchenbericht genannten Veröffentlichung belegt werden Veröffentlichung von besonderer Bedeutung; die beanspruchte Erfindung kann nicht als auf erfinderischer Tätigkeit beruhend betrachtet werden, wenn die Veröffentlichung mit einer oder mehreren anderen Veröffentlichungen dieser Kategorie in Verbindung gebracht wird und diese Verbindung für einen Fachmann nahellegend ist soll oder die aus einem anderen besonderen Grund angegeben ist (wie ausgeführt) \*O\* Veröffentlichung, die sich auf eine mündliche Offenbarung, eine Benutzung, eine Ausstellung oder andere Maßnahmen bezieht

Pi Veröffentlichung, die vor dem internationalen Anmeldedatum, aber nach dem beanspruchten Prioritätsdatum veröffentlicht worden ist \*& Veröffentlichung, die Mitglied derselben Patentfamilie ist Absendedatum des internationalen Recherchenberichts Datum des Abschlusses der internationalen Recherche 9. Oktober 2003 23/10/2003 Bevollmächtigter Bediensteter Name und Postanschrift der Internationalen Recherchenbehörde Europäisches Patentamt, P.B. 5818 Patentlaan 2 NL – 2280 HV Rijswijk Tel. (+31-70) 340-2040, Tx. 31 651 epo nl, Fax: (+31-70) 340-3016 Sieben, S

Formblatt PCT/ISA/210 (Blatt 2) (Juli 1992)

# INTERNATIONALER RECHERCHENBERICHT

Internatio Aktenzelchen
PCT/DE U3/01723

		PCT/DE U	3/01/23
C.(Fortsetz Kategorie*	ung) ALS WESENTLICH ANGESEHENE UNTERLAGEN  Bezeichnung der Veröffentlichung, soweit erforderlich unter Angabe der in Betracht komm.	andan Taila	Betr. Anspruch Nr.
	December of the vertical and the second seco	enden Tene	beir. Anspruci Nr.
X	DE 198 50 279 A (BOSCH GMBH ROBERT) 11. Mai 2000 (2000-05-11)		1,5,6,8
A	Seite 2, Zeile 37 - Zeile 44 Seite 3, Zeile 29 -Seite 4, Zeile 30; Abbildung 2 Seite 5, Zeile 44 - Zeile 49		2-4,7
A	BAIER P W ET AL: "Joint transmission (JT), an alternative rationale for the downlink of time division CDMA using multi-element transmit antennas" 2000 IEEE SIXTH INTERNATIONAL SYMPOSIUM ON SPREAD SPECTRUM TECHNIQUES AND APPLICATIONS. ISSTA 2000. PROCEEDINGS (CAT. NO.00TH8536), PROCEEDINGS OF INTERNATIONAL IEEE SYMPOSIUM ON SPREAD SPECTRUM TECHNIQUES AND APPLICATIONS (6TH ISSSTA), PARSIPPANY, N, Seiten 1-5 vol.1, XP002257233 2000, Piscataway, NJ, USA, IEEE, USA ISBN: 0-7803-6560-7 in der Anmeldung erwähnt Kapitel III		1-8

Formblatt PCT/ISA/210 (Fortsetzung von Blatt 2) (Juli 1992)

## INTERNATIONALER RECHERCHENBERICHT

Internatio Aktenzeichen
PCT/DE 03/01723

Im Recherchenbericht angeführtes Patentdokument	Datum der Veröffentlichung	Mitglied(er) der Patentfamilie	Datum der Veröffentlichung
EP 0801473	A 15-10-1997	US 5960039 A CA 2199542 A1 EP 0801473 A2 JP 10041869 A	28-09-1999 10-10-1997 15-10-1997 13-02-1998
DE 19850279	A 11-05-2000	DE 19850279 A1 AT 243394 T WO 0027046 A1 DE 59906039 D1 EP 1320200 A1 EP 1125376 A1	11-05-2000 15-07-2003 11-05-2000 24-07-2003 18-06-2003 22-08-2001